

Doc Ref. FP37 Appl. No. 10/597,506

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2000-198461

(43)Date of publication of

18.07.2000

application:

(51) Int.Cl.

B62D 11/08 B60K 17/10

B62D 49/00

F16H 47/04

(21)Application

11-003218

(71)

KANZAKI KOKYUKOKI MFG CO LTD

number:

(22) Date of filing:

08.01.1999

Applicant :

(72)Inventor: SENO YASUO

KITAGAWARA HIROSHI

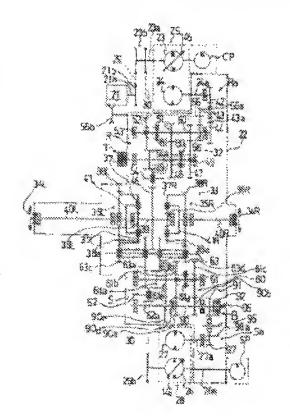
KIYOOKA KOJI

(54) TRANSMISSION

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve a turning feeling by interposing auxiliary transmission mechanism on the respective output side of traveling continuously variable transmission mechanism and turning continuously variable transmission mechanism to transmit power to differential mechanism.

SOLUTION: Turning auxiliary transmission mechanism 50 is provided having the same shift stages as a traveling auxiliary transmission 32 and constituted to shift interlocked with the sift of the traveling auxiliary transmission 32. When turning a steering wheel, in the case of both traveling and turning auxiliary shift being in the first shift stage, the output rotating speed from an output gear 61a of the turning auxiliary transmission mechanism 60 is as low as an output gear 49 of the traveling succliary transmission 32, the rotating speed of lateral axies 40L, 40R are low, and rotating speed difference is small. In the case of both traveling and turning auxiliary shift being in the third shift stage, output rotating speed from the output gear 61a of the



turning auxiliary transmission mechanism 60 is high, and the rotating speed difference between the lateral axles 40L, 40R is large.

(19) 日本国特施庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-198461 (P2000-198461A)

(43)公開日 平成12年7月18日(2000.7.18)

(51) Int CL7		識別記号	FΙ	デーマコート*(参考)
B 6 2 D	11/08		B 6 2 D 11/08	J 3D042
B60K	17/10		B 6 0 K 17/10	C 3D052
B 6 2 D	49/00		B 6 2 D 49/00	£5
FIGH	47/04		F 1 6 H 47/04	8
			審查請求 未請求	t 補求項の数2 OL (全 12 頁)

特願平11-3218 (71)出願人 000125853 (21)出願番号

(22)出頭日 平成11年1月8日(1999.1.8) 株式会社 神崎高級工機製作所

兵庫県尼崎市猪名寺2丁目18番1号

(72) 発明者 新野 泰男

兵庫県尼崎市猪名寺2丁目18番1号 株式

会社辩构高級工機製作所内

(72)発明者 北川原 広志

兵庫県尼崎市猪名寺2丁目18番1号 株式

会社神崎高級工機製作所内

(74)代理人 100080621

弁理士 矢野 寿一郎

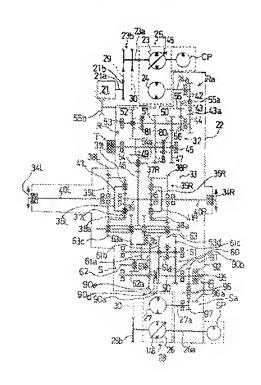
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 トランスミッション

(57)【殷約】

【課題】 機体の走行速度を変更する走行用の無段変速 機構と、機体の進行方向を変更する旋回用の無段変速機 満を具備し、それぞれの無段変速機構と差動装置との間 に副変速装置を介して車軸に動力を伝えるトランスミッ ションにおいて、副窓速装置が走行系のみであったため に、変速段が異なると旋回半径も異なり、旋回フィーリ ングが悪かった。

【解決手段】 走行用の無段変速機構25と旋回用の無 段変滅機構28のそれぞれの出力側に副変速機構を介装 して差動機構33に動力を伝え、旋回用調変速機構60 の変速段を走行用副変速機構32の変速段と同数とし



(第5.4年新来の可能)

《詩家儀主》 製作の非行速度を変集する患行用の販股 管地鐵道と、磁体の延行方向を支援する報節用の飯段変 計機補を到難し、それでれの無股変遷機構より萎縮機構 を対して集機に動力を企えるトランスミッションにあい て、命配を行用の発展を連議格と後期間の無砂整座機構 の呼れぞ似の出力機関無序接続構を介記して複動機構に 集力を依えることを特徴とするトランスミッション。

1

「納金和で) (契用用機械輸業額の整理員を取行用的表 連載終力及階級に負数としたことを特額とする額求項) 定裁のトランプミートョン。

【発明の詳細な説明】

[00001]

【発明の属する技術分野】本発明は、機体の走行速度を変更する走行用の無段変速機構と、機体の進行方向を変更する旋應用の無段変速機器とを具備し、それぞれの無段変速機構より差動機構を介して車軸に動力を伝えるトランスミッションにおいて、旋回フィーリングを向上する技術に関する。

[0002]

【従来の技術】従来から、クローラ式走行装置の車速を変速する走行用無段変速機構に加えて、操向を行う為の旋回用無段変速機構を具備したトランスミッションが公知となっている。例えば、特開平10-54452号の技術である。このクローラ式走行装置の車速を変速して駆動する走行駆動手段と、操向を行う為の旋回駆動手段を具備し、走行駆動手段からの動力をトランスミッション内の副変速ギヤ機構に伝達して変速後の動力を左右車軸に伝達して機体を前後進させていた。また、旋回駆動手段からの動力をトランスミッション内に伝達して左右車軸に動力を伝達し、左右の車軸に相対回転差を生ぜしめて機体を旋回させていた。このトランスミッションにおいて、走行用無段変速機構には副変速機構が設けられているが、旋回用無段変速機構には副変速機構が設けられているが、旋回用無段変速機構には副変速機構が設けられているが、旋回用無段変速機構には副変速機構が設けられているが、旋回用無段変速機構には副変速機構が設けられているが、旋回用無段変速機構には副変速機構が設けられているが、旋回用無段変速機構には副変速機構が設けられているが、旋回用無段変速機構には可変速機構が設けられているが、旋回用無段変速機構には可変速機構が設けられているが、旋回用無段変速機構には可変速機構が設けられているが、

[0003]

【発明が解決しようとする課題】前記旋回用無段変速機構に副変速機構が設けられていないと、走行速度が速い場合にも、旋回用無段変速機構からは低速時と同じ駆動回転が差動機構に伝えられるので、同じハンドルの回転 40 操作でも旋回半径が異なってしまい、フィーリングが悪くなっていた。

[0004]

【課題を解決するための手段】 本発明の解決しようとする課題は以上の如くであり、次にこの課題を解決するための手段を説明する。請求項1においては、機体の走行速度を変更する走行用の無段変速機構と、機体の進行方向を変更する旋回用の無段変速機構を具備し、それぞれの無段変速機構より差動機構を介して車軸に動力を伝えるトランスミッションにおいて、前記走行用の無段変速 50

機構と旋回用の無段変速機構のそれぞれの出力側に副変速機構を介装して差動機構に動力を伝えるべく構成したものである。請求項2においては、前記旋回用副変速機構の変速段を走行用副変速機構の変速段と同数としたものである。

[0005]

【発明の実施の形態】以下、本餐明の実施例を図訟に基づいて説明する。図1は本発明のトランスミッションを搭載したコンバインの右側面図、図2は同じく左側面10 図、図3は本発明のトランスミッションの左側面図、図4は同じく右側面図、図5は同じく後面図、図6は同じく平面図、図7はトランスミッションの左側面断面図、図8はトランスミッションのスケルトン図、図9は走行用の第一無段変速機構を含むトランスミッションの断面展開図、図10は旋回用の第二無段変速機構を含むトランスミッションの断面展開図、図11はシフター部分の平面断面図、同じく側面断面図である。

【0006】まず、図1及び図2より本発明のトランス ミッションを装備したコンパインの全体構成について総 の明する。トラックフレーム1には左右のクローラ式走行 装置2L・2Rを装設している。3は前記トラックフレーム1に架設する機合、4はフイードチェン5を左側に 張架し扱嗣6を内装している脱穀部、8は刈刃9及び穀 程搬送機構10などを備える刈取部、11は刈取フレー ム12を介して刈取部8を昇降させる浦圧シリンダである。

【0007】13は排藁チェンの終端を臨ませる排藁処理部、15は脱穀部4からの穀粒を擦穀筒16を介して搬入する穀物タンク、17は前記穀物タンク15の穀粒を機外に搬出する排出オーガ、18は丸型の操向ハンドル19を支架するハンドルポスト、68は主変速レバー、20は運転席であり、また、21は、機体左右方向に沿う出力軸を有するエンジンであり、コンバインの前方より連続的に穀稈を刈取って脱穀するように構成している。

【0008】また、このコンバインには走行系の第一無段変速機構及び旋回系の第二無段変速機構を具備しており、それぞれのユニットはエンジン21により駆動力を得るよう構成されている。そして、エンジン21により駆動力を得た第一無段変速機構により、正逆の回転方向と回転数増減の制御が行われたのち、駆動力が走行系伝動機構33に伝達される。また、エンジン21により駆動力を得た第二無段変速機構により正逆の回転方向と回転数増減の制御が行われたのち、駆動力が正逆転付与機構Sを介して差動機構33に延達される。このような構成で、差動機構33に運動連結された左右のクローラ式走行装置2L・2Rの駆動スプロケット34L・34Rに対する回転数の相対的な増減制御により旋回を可能としたもので転数の相対的な増減制御により旋回を可能としたもので

あり、以下において、この走行及び旋回の機構について 説明する。

【0009】次にトランスミッションの構成について図 3乃至図10より説明する。本実施例においては無段変 速機構として静油圧式無段変速装置(以下HST装置) 日を採用しており、前記クローラ式走行装置 2 L・2 R を駆動するトランスミッションMは前記ミッションケー ス22内の走行系伝動機構R、逆転付与機構S及び遊星 歯車機構、及び該ミッションケース22に載置されたH ST装置Hより構成される。HST装置Hは、1組の走 10 行油圧ポンプ23及び走行油圧モータ24からなる、主 変速機構である走行用の第一無段変速機構25と、1組 の旋回油圧ポンプ26及び旋回油圧モータ27からなる 旋回機構である旋回用の第二無段変速機構28とからな る。また、ミッションケース22は左側(図5及び図6 において左側)のケース部221及び右側のケース部2 2 R より構成され、ケース部22 L・22 R がミッショ ンケース22の左右方向で中央付近において接合されて いる。

【0010】また、図3、図6に示すように前記走行川 20 の第一無段変速機構25は、機体の前後方向における後 方(図3における右側)に横置きしたケース内に走行油 圧ポンプ23及び走行油圧モータ24が並設されてお り、該走行油圧ポンプ23の入力軸23 a及び、該走行 油圧モータ24の出力軸24aの各々が機体左右方向に 軸支され、互いに前後方向に並列されている。

【0011】また、前記旋回用の第二無段変速機構28 においては、機体の前後方向における前方(図3におけ る左側)から旋回油圧ポンプ26及び、旋回油圧モータ 27が並設され横置きのケースに内装されており、該旋 30 回油圧ポンプ26の入力軸26a及び、該旋回油圧モー タ27の出力軸27aの各々が機体左右方向に軸支さ れ、互いに前後方向に並列されている。

【0012】但し、走行用及び旋回用の第一・第二無段 変速機構25・28の前後方向の位置関係、第一・第二 無段変速機構25・28内の油圧ポンプ及び油圧モータ の前後方向の位置関係は、本実施例に制約されるもので はなく、適宜前後逆にも変更可能である。また、エンジ ン21から動力を伝達する伝動ベルト29については、 入力プーリー26bを意趣プーリーにすることで、競人 ※ 力プーリー26b側に巻回してもよい。

【0013】一方、図5、図9及び図10で示すよう に、前記ミッションケース22の右側のケース部22R の右上部には、ミッションケース22の上面よりも上方 に延出する人力ケース部22aが突出形成されている。 該入力ケース部22aはケース部22Rの右端部に一体 形成され、該入力ケース部22aの有端開口を閉じるべ く驀体22 bが固定されている。そして、該ミッション ケース22の上面に臨む入力ケース部22aの左側面に おいて、機体後方から順に走行用の第一無段変速機構2 50 一ム205の中央部に設けたボス206が回動自在に枢

5と旋回用の第二無段変速機構28とを並設させるよう に、両無段変速機構25・28のケースを取り付けてい 20

【0014】このように、ミッションケース22上に走 行用及び旋回用の第一・第二無段変速機構25・28を 機体の前後方向に並列させたので、HST装置日が、ミ ッションケース22上にコンパクトに収納され、特に、 機体の前後方向に並設させたことにより、左右方向のサ イズを小さくすることができ、二条用、半条用といった 小型のコンパインにおいても二つの第一・第二無段変速 機構25・28を装備可能となったのである。また、そ れぞれの第一・第二無段変速機構25・28は、その構 成要素である油圧ポンプ及び油圧モータを機体前後方向 に並列に配置しているため、左右方向の幅が小さくユニ ットとしてコンパクトな構成となっている。

【0015】また、ミッションケース22内には走行系 伝動機構 R 及び正逆転付与機構 S が配設されており、該 走行系伝動機構Rの動力受入部Ra及び正逆転付与機構 Sの動力受入部Saが、該入力ケース部22a内に設け られている。そして、前記走行用の第一無段変速機構2 5の走行油圧モータ24の出力軸24aの一端が動力受 入部Raを構成する伝達ギヤ42に挿入係合され、ま た、前記旋回用の第二無段変速機構28の旋回用油圧モ ータ27の出力軸27aの一端が該動力受入部Saを構 成する伝達ギャ97に挿入係合されている。

【0016】また、走行用の第一無段変速機構25のケ ースから入力ケース部22aとは反対側へ、前記走行油 圧ポンプ23の入力幀23aが突出しており、その端部 には二連の入力プーリー236が入力軸23aに一体的 に装着されており、また、旋回用の第二無段変速機構 2 8のケースから入力ケース部22aとは反対側へ、前記 旋回油圧ポンプ26の入力軸26aが突出しており、そ の端部には一連の入力プーリー26bが入力軸26aに 一体的に装着されている。

【0017】そして、前記入力プーリー23bの一方と 入力プーリー 2 6 b との間には第一無端帯である伝動べ ルト30が参回されており、旋回油圧ボンプ26の入力 軸26aを伝動ベルト30と、入力プーリー23b・2 6 bを介し、前記走行油圧ポンプ23の入力軸23 a に 連動連結させている。31は伝動ベルト30を適当な張 り具合に調整するテンションプーリーである。

【0018】該テンションプーリー31のテンションア ーム205は、図3~図6に示すように、支持プレート 200の上部に枢支されており、該支持プレート200 は左側のケース部221上部と、走行油圧モータ24の ケースの左側面と、旋回用油圧モータ27のケースの左 側面に跨がってボルトによって固定されている。

【0019】該支持プレート200の後上部に支軸20 4が左右方向に周設され、該支輸204にテンションア 支されている。更に、前記支持プレート200の前上部は水平面を構成し、この水平面上にステー201が固設されている。該ステー201の上部には左右面を構成して、この左右面に挿入孔を開口してネジロッド208を前後方向に挿入し、該ネジロッド208をオットによってステー201に位置調整可能に固定している。該ネジロッド208の端部にテンションパネ202の一端が係止され、該テンションパネ202の他端が前記テンションアーム205の端部に係止されている。

【0020】このように構成して、前記テンションアー 10 ム205の他端部に軸支したテンションプーリー31 は、前記テンションバネ202の付勢力によって下方に 回動され、前記伝達ベルト30にテンションを与えるようにしている。また、前記ナットを回動することによって付勢力を調節可能としている。更に、前記支持プレート200の側面下部にはプレーキ操作用のワイヤーのハーネスの支持部やブレーキを解除方向に付勢するバネの係止ステーが設けられている。

【0021】また、前記エンジン21の出力軸21aに 闘設した出力プーリー21bと前記走行用油圧ポンプ2 20 3の入力プーリー23bの他方には第二無端帯である伝 動ベルト29が巻回されている(図8)。このようにし て走行油圧ボンプ23の入力軸23aを伝達ベルト、プーリー等を介しエンジン21に連動連結させている。ま た、ミッションケース22の左側ケース部22Lの側面 から、刈取PTO軸55が突出しており、該刈取PTO軸55上には一体的に回転する刈取出力プーリー55b が固設され、該刈取出力プーリー55b が固設され、該刈取出力プーリー55b して刈取入力ブーリーに動力が伝達される。そしてミッションケース22内の副変速軸53からギヤ56、55 30 aを介して、エンジン21の出力を刈取部に伝達するの である。

【0022】また、第一・第二無段変速機構25・28の各々のケース上面には、定行油圧ボンブ23及び旋回油圧ポンプ26に対する変速アーム23c、26cが配設されており(図6)、該変定アーム23c、26cの回動操作により、走行油圧ボンブ23及び旋回油圧ボンブ26の可動斜板145、146がそれぞれ傾動し、走行油圧モータ24及び旋回油圧モータ27の回転速度及び回転方向が制御される。

【0023】 走行油圧ボンブ23の入力軸23aの他端はケース外側に突出し、外側面に第一、第二無段変速機構25・28に対する作動油補給用のチャージポンプCPが付設され、前記入力軸23aからの動力によって駆動され、また、旋回用油圧ボンプ26の入力軸26aの他端も、入力ケース部22a、蓋体22bを貫通して突出し、該蓋体22b外側面に刈取部の作業用ポンプSPを付設し、動力を伝えている。このような構成とすることで、それぞれ常時回転する入力軸23a・26aがエンジン21からの駆動力を個別にチャージポンプCP及50

び作業用ポンプSPへ伝達するため、シンプルな構成となり、またエンジン21の動力を効率よく伝達する構成となっている。また、上記構成とは逆に、走行用油圧ポンプ23の入力軸23aに作業用ポンプSPを連結させ、旋回油圧ポンプ26の入力軸26aにチャージボンプCPを連結させる構成とすることも可能である。

【0024】前記チャージボンプCPと昇降用油庄ボンプSPとの各々の吸入側は図4に示すように、ミッションケース22のケース部22R外側面にサクションポート152に配管160が連通され、該配管160の他端は三方分岐ジョイント156と接続され、該三方分岐ジョイント156と接続され、該三方分岐ジョイント156の一端はチャージボンブCPのポンプポート(吸入口)と連通され、残りの端部には配管161が接続され、該配管161の他端には作業用ボンプSPのボンプポート(吸入口)に接続されている。

【0025】また、前記サクションポート152が連通されるミッションケース22の内部は、図7に示すように、互いに仕切られた第一・第二油窓142a・142bが形成され、該第一油窓142aは、ミッションケース22内に収容した歯車などを潤滑する潤滑油が溜められた油溜めに開放されたストレーナ141が横架されている。このストレーナ141と対向するようにしてミッションケース22のケース部22L外側面にはフィルタ取付座を介して外装式の油フィルタ140が取り付けられている。

【0026】また、図3に示すように、ミッションケース22のケース部22L前方寄りの外側面には、前記刈取部8を対地昇降操作自在な昇降バルブユニットVUが設置されている。即ち、昇降バルブユニットVUのバルブケース150がケース部22Lの外側面に脱稽自在に付設され、該バルブケース150の正面にはポンプボート153が、下面にはタンクボート154とシリンダポート155が、上面には3位置切換式で電磁操作式の方向制御弁147が配設されている。

【0027】次に、図8、図9、図10より、 差動機構 33の構成について説明する。ミッションケース22内 の差動機構 33は左右の1対の遊皇歯車機構 35L・35Rは第一要素であるサンギヤ36L・36Rと、該サンギヤ36L・36Rの外周で噛合う複数のプラネタリギヤ37L・37Rと、第二要素であるリングギヤ38L・38Rと一体的に構成され、プラネタリギヤ37L・37Rに噛合うインターナルギヤ38a・38aと、サンギヤ軸39と同軸線上の車軸40L・40Rに固設され、プラネタリアギヤ37L・37Rを枢支する第三要素であるキャリヤ41L・41R等から構成されている。

【0028】該プラネタリアギヤ371・37Rは車軸401・40Rから放射状に均等配置されてキャリヤ41L、41Rにそれぞれ回転自在に輸支させ、左右のサ

ンギヤ36L・36Rを挟んで左右のキャリヤ41L・41Rを転置させると共に、前記インターナルギヤ38a・38aは各プラネタリギヤ37L・37Rに噛み合い、サンギヤ軸39とは同一軸芯状に配置させ、車軸40L・40Rに回転自在に軸支させている。

7

【0029】そして、左右の前記サンギヤ36L・36 Rは共通のサンギヤ軸39の外周面上に刻設され、両サンギヤ36L・36Rの中間部に係止したセンタギヤ4 6を介して、刷変速機構32等からなる走行系伝動機構 Rに連動連結され、さらに走行系伝動機構Rの入力窓に は、前配第一無段変速機構25に対する前記動力受入部 Raである伝達ギヤ42が連動連結されている。

【0030】前記動力受入部Ra・Saからは調変速機 構を介して差動機構33に動力が伝えられ、走行系伝動 機構Rの走行用副変速機構32は、ミッションケース2 2に横梁した副変速駆動軸53の一端に入力用ギヤ44 を周設し、該副変速駆動総53上には低速ギヤ50、中 速ギヤ5」を涸設し、高速ギヤ52を遊嵌し、高速ギヤ 52と聯合可能なクラッチスライダ81を摺動可能にス プライン嵌合している。また、前記副変速駆動軸53と 20 平行に回転自在に横架した前変速従動軸45上には、ギ ヤ47・48を遊散し、その間にクラッチスライダ80 を両者に鳴合可能にスプライン嵌合し、出力ギヤ49を 園設している。そして、ギヤ47と低速用ギヤ50、ギ ヤ48と中連用ギヤ51、ギヤ49と高速用ギヤ52と をそれぞれ常時職合させている。よって、ギヤ47・4 8・52のいずれかをクラッチスライダ80・81によ り、副変速駆動軸53・45のいずれかに係合すること で、3段の副変速が得られるようになっている。また、 副変速従動軸45の一端上には駐車プレーキ機構工が設 30 けられ、前記図示せぬハンドブレーキを操作することに より走行伝動機構Rに制動力を付与させるように構成し ている。

【0031】一方、左右の前記リングギヤ38L・38 Rは、支軸63上に遊嵌したギヤ63c・63d、アイ ドル軸62上のアイドル韓軍62a等からなる正逆転付 与機構8に連動され、さらに正逆転付与機構8の入力部 には旋回用の第二無段変速機構28に対する動力受入部 系aである伝達ギヤ97が連動連結されている。

【0032】そして、旋回用の第二無段変速機構28の 40 旋回油圧モータ27の回転出力が、出力軸27aから順に伝達ギヤ97、カウンター軸96上の駆動ギヤ96aに伝達され、さらに入力用の伝動ギヤ91を介して旋回入力軸90、旋回用部変速機構60を介してクラッチ軸61へと伝達される。なお、前記旋回入力軸90には直進性を安定させるためのプレーキ機構Bが装備されている。

【0033】 旋回用副変速機構60の構成は、次のとおりである。即ち、前記旋回入力軸90には駆動ギヤ90 a、90bが制設され、またクラッチ軸61上には、前50

【0034】そして、このクラッチスライダ61d・90dは前述の走行用副変速機構32のクラッチスライダ80・81と連動連係されている。即ち、図11、図12に示すように、ミッションケース22に横架したフォーク軸101上にシフター100が摺動自在に外依され、該シフター100のシフトボス100dからはシフトフォーク100a・100b・100c・100eが突出され、該シフター100のシフトボス100dとフォーク軸101との間にはデテント機構103を構成して、図11の紙面右側より低速し、ニュートラルN、中速M、高速Hの各位置でシフトフォークを保持できるようにしている。

【0035】また、前記クラッチスライダ61dはクラッチフォーク100cに、クラッチスライダ90dはクラッチフォーク100eにそれぞれ係合し、前述のクラッチスライダ80はクラッチフォーク100a、クラッチスライダ81はクラッチフォーク100bにそれぞれ係合している。また、前記シフトボス100dにはクラッチ軸73は瀏変速レバー69に連結され、該副変速レバー69の操作によりクラッチスライダ80・81・61d・90dが同時に軸方向へ摺動されるのである。

【0036】そして例えば、副変速レバー69が中立位置にあるときの走行用副変速機構60は、クラッチスライダ80・81がいずれのギヤとも係合せず、また、旋回用副変速機構32のクラッチスライダ61d・90dもいずれのギヤとも係合せず、出力ギヤ49・出力ギヤ61aからは出力されず、走行することがなく、操向ハンドル19を回動しても車軸40L・40Rが駆動されることはない。

【0037】副変速レバー69を1速(低速)に変速すると、走行用副変速機構60ではクラッチスライダ80がギヤ47と係合して第一無段変速機構25の変速動力が所定の減速比で減速されて出力ギヤ49より出力し、旋回用副変速機構32ではクラッチスライダ61dがケ

ラッチギヤ61cと係合して第二無段変速機構28の変速動力が所定の減速比で減速されて借力ギヤ61aより 出力する構成となっている。

【0038】また、覇変速レバー69を2速(中速)に 変建すると、何様に、クラッチスライダ80がギヤ48 と係合し、クラッチスライダ61dがクラッチギヤ61 bと係合する。何様に、調変速レバー69を3速(高速)に変速すると、クラッチスライダ81がギヤ52と 係合し、クラッチスライダ90dがクラッチギヤ90e と係合するのである。

【0039】このような構成において走行用油圧モータ24の簡単出力が、出力機24aから入力ケース都22a内の伝達ギャ42を介して、カウンター編43上のギャ43a入力用ギャ44を介して調変薄線図32に伝達され、開変速機構32において衰速したのち出力ギャ49からカウンターギャ54、センタギャ46を経由して左右のサンギャ36L・36尺を開転駆動させるのである。そして、左右の遊屋街車機構35L・35尺を介し単軸40に伝達させることにより、左右の駆動スプロケット34し、34尺を動転駆動させクローラ式走行装20額2L・2尺を駆動させるのである。

【6040】このような構成で、走行油圧ボンブ23の 可動網板145に対する変速アーム23cが、運転窓近 係に配備した光行操作具である主変速レバー68にリン ク機構を介して運動連係されており、走行用の第一無段 変速機構26は該主変速レバー68の細動操作により可 動斜板145の網絡角度が変更されて走行油圧モータ2 4の正差の脚転方向と脚隔数増減及び回転停止の制御を 行うことが可能となっている。また、施岡油圧ボンブ2 6の可動斜板146に対する変速アーム26cが丸形の 30 操向ハンドル19にリンク機構を介して運動産係されて おり、旋回用の第一無段変速機構28は誇操向ハンドル 19の回動により可動網板146の解斜角度が変更され て範囲油圧モータ27の正逆の個転方向と個転数順落及 び囲転停止の脚御を行うよう構成されている。

【0041】また、クラッチ軸61上の出力ギャ61aの開転は支軸63上に遊厳した旋回入力ギャ63bに厳 後的に伝達され、ギャ63dを介して紙面右側のリングギャ38Lに対しては、クラッチ軸61上の出力ギャ61aの開転 40はアイトル軸62上のアイドルギャ62aにて運転されたあと、実軸63上の旋門入力ギャ63aに伝達され、ギャ63cを介して伝送される。このようにして復門油便モータ27の世転出力が、左右のリングギャ381・388を互いに逆囲転方向へ、自つ、左右同一回転数で 駆動するよう伝達されるのである。

【0042】そして、韓向ハンドル19を政策走行位置 におくと、旋時油圧ボンブ26が中立位置となり、旋時 油圧モータ27の駆動が停止して左右リングキャ38が 停止固定された状態となり、主要選レバー68にて走行 50

油圧ボンプ23より圧油を吐出させて走行油圧モータ24を駆動すると、その回転はセンタギヤ46から左右のサンギヤ36L・36Rに同一値転数で伝達され、左右遊星歯車機構35L・35Rのプラネタリギヤ37L・37R、キャリヤ41L・41Rを介し、左右の駆動スプロケット34L・34Rが左右同回転方向の同一回転数で駆動されて、機体の前進直進走行が行われる。また、主変速レバー68にて走行油圧ボンプ23からの圧油吐出方向を反転させると、機体は後進状態で直進走行りまる。

【0043】ここで、操向ハンドル19を右に切ると、 旋回油圧ポンプ26は作動状態となって圧油を吐出し、 該圧油を受けて旋回油圧モータ27が駆動される。該旋 回油圧モータ27から出力された動力は旋回入力軸90 から旋回用副変速機構60を経て正逆転付与機構Sに至 り、ここで同一回転数のまま二手に分けられ、その一方 は前記遊星歯車機構35のリングギヤ38Lを正転さ せ、他方はリングギヤ38Rを逆転させる。正転するリ ングギヤ38Lの回転数はサンギヤ36Lによって正転 している左キャリヤ41Lの回転数に加算される一方、 逆転するリングギヤ38Rの回転数はサンギヤ36Rに よって正転している右キャリヤ41Rの回転数に減算さ れる。これによって両駆動スプロケット34L・34R の駆動状態を維持しつつ、駆動スプロケット34Lの回 転数が駆動スプロケット34Rのそれよりも高くなって 右方へ進路が変更されるのである。

【0044】旋回油圧ポンプ26からの畦出油量は操向ハンドル19の切れ角度が大きくなるに従って増加し、これに応じて旋回油圧モータ27の回転数も無段に増加するので、左右の駆動スプロケット34・34に生じる相対回転差は次第に大きくなり、より小さな旋回半径で機体が旋回することとなる。また、操向ハンドル19を左に切ると、旋回油圧ポンプ26の圧油吐出方向が反転して旋回油圧モータ27の回転方向が逆になり、これによって最終的に、キャリヤ41Lの回転数が加算されて、右駆動スプロケット34Rの回転数が左駆動スプロケット34のそれよりも高くなって左方へ進路が変更されるのである。

【0045】そして、本發明では、信記範囲用副変選機構60が備えられ、しかも走行用副変速装置32と同じ変速段を有し、走行用副変速装置32の変速に連動して変速されるように構成してあるので、例えば、操向ハンドル19を切るときに、走行用及び統國用の副変速が共に1速の変速段の場合には、旋回用副変速機構60の出力率ヤ61aからの出力回転数は走行用罰変速装置32の出力ギヤ49と同様に低く、左右の車軸40L・40Rの回転数が低く、かつ、回転数差も小さくなる。また、走行用及び旋回用の副変速が共に3速の変速段の場合には、旋回用副変速機構60の出力ギヤ61aからの

出力回転数も高く、かつ、左右の車軸401・40Rの回転数差も大きくなる。つまり、同じ操向ハンドル19の切れ角であると、走行速度に比例した旋回駆動回転数が出力ギャ61aから遊星歯車機構35L・35Rのリングギャ38L・38Rへ伝えられ、走行速度の高低にかかわらず、同じ旋回半径で旋回できるようになり、操向ハンドルの回転で操向輪を左右に回動する従来のホイール型の走行車両の操向装置と略同様のフィーリングで旋回ができるようになるのである。

11

[0046]

【発明の効果】本発明は、以上のように構成したので、 次のような効果を奏するものである。即ち、請求項1の 如く、機体の走行速度を変更する走行用の無段変速機構 と、機体の進行方向を変更する旋回用の無段変速機構を 鳳備し、それぞれの無段変速機構より差動機構を介して 車軸に動力を伝えるトランスミッションにおいて、前記 走行用の無段変速機構と旋回用の無段変速機構のそれぞ れの出力側に副変速機構を介装して差動機構に動力を伝 えるように構成したので、多様の旋回フィーリングを選 択することができるようになった。また、請求項2の如 20 く、前記旋回用副変速機構の変速段を走行用副変速機構 の変速段と同数としたので、走行駆動の変速と旋回駆動 の変速が同時に行われて、走行速度に比例した旋回駆動 回転数が得られるようになり、走行速度が速い時も遅い 時も、操向ハンドルの切れ角が同じであると、旋回半径 は略同じとなり、クローラー式走行装置のように左右の 走行装置の回転数差で旋回を行う機構であっても、ホイ ール型の走行車両の操向ハンドルを同動すると操向輪を*

* その角度に比例して左右回動するような操向装置と略同様のフィーリングで旋回ができるようになったのである。

【図面の簡単な説明】

【図 1 】 本発明のトランスミッションを搭載したコンバ インの右側面図である。

【図2】同じく左側面図である。

【図3】本発明のトランスミッションの左側面図である。

- 10 【図4】同じく右側面図である。
 - 【図5】同じく後面図である。
 - 【図6】同じく平面図である。
 - 【図7】トランスミッションの左側面断面図である。
 - 【図8】トランスミッションのスケルトン図である。
 - 【図9】走行用の第一無段変速機構を含むトランスミッションの断面展開図である。

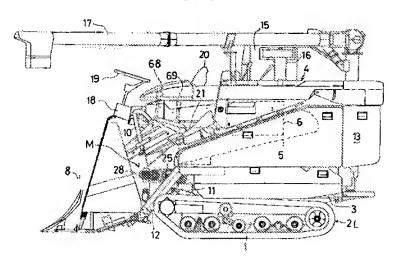
【図10】 旋回用の第二無段変速機構を含むトランスミッションの断面展開図である。

【図11】シフター部分の平面断面図である。

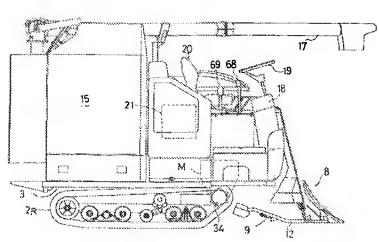
【図12】同じく側面断面図である。

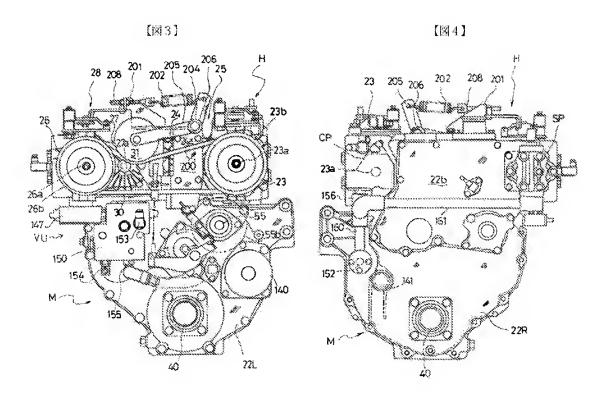
【符号の説明】

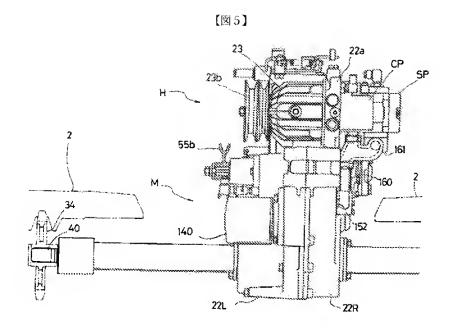
- M トランスミッション
- 22 ミッションケース
- 25 走行用無段変速機構
- 28 旋回用無段変速機構
- 32 走行用副変速機構
- 33 差動機構
- 60 旋回用副変速機構

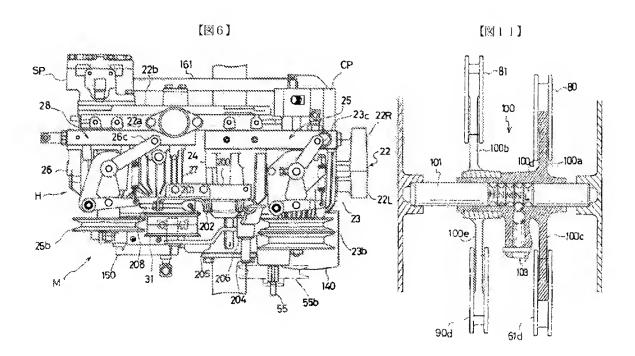


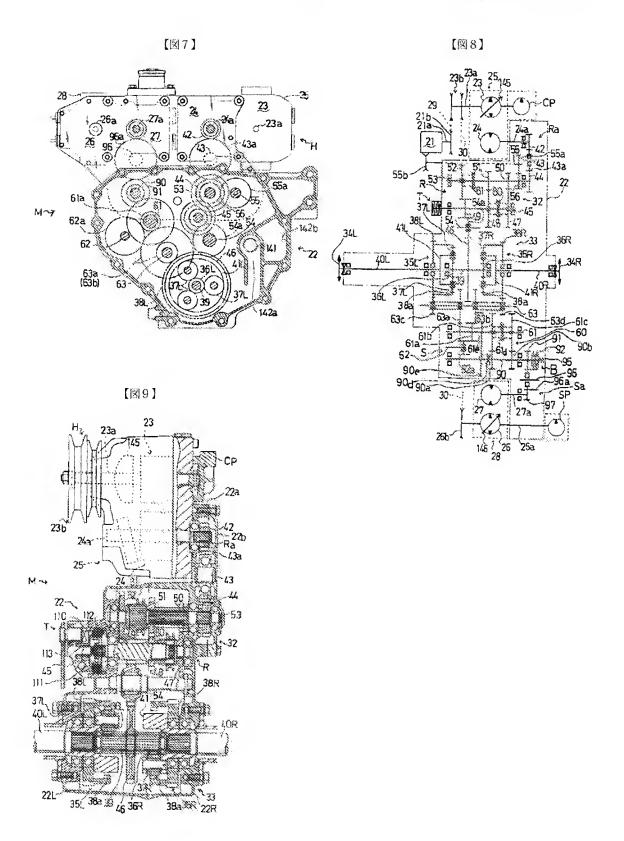




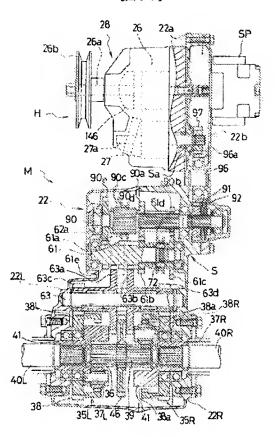




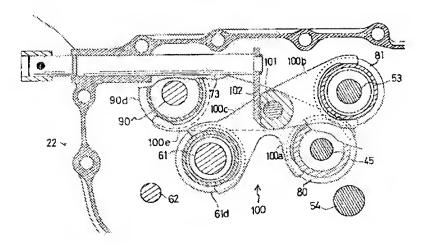




[10]



【図12】



フロントベージの続き

(72) 発明者 清詞 晃司 兵庫県尼崎市猪名寺2丁目18番1号 株式 会社神崎高級工機製作所内 F ターム(参考) 3D042 AA03 AB10 AB11 BA02 BA05 BA07 BA08 BA12 BA13 BB02 BB03 BD04 BD08 BD09 3D052 AA01 AA05 AA06 BB01 BB08 DD03 DD04 EE01 FF01 GG03 HH01 HH02 JJ03 JJ06 JJ10 JJ21 JJ22 JJ25 JJ31